

PCT/JP 2005/000885

# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

1

25, 1, 2005

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application:

2004年 1月28日

出 願 番 号 Application Number:

特願2004-019812

[ST. 10/C]:

[JP2004-019812]

出 願 人
Applicant(s):

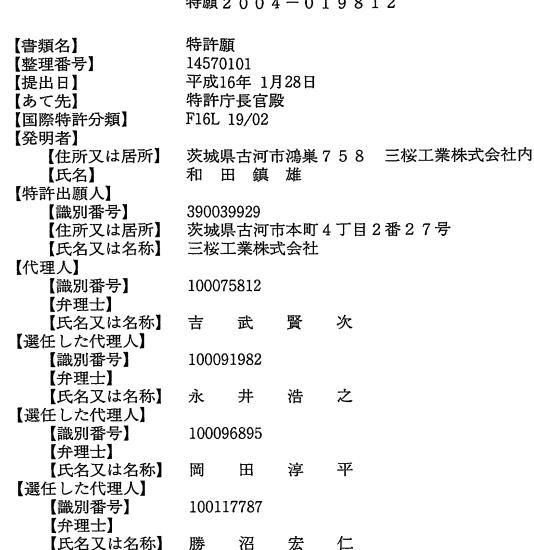
三桜工業株式会社

2005年 3月 3日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office シ・リ



ページ:



087654

21,000円

明細書 1 図面 1

要約書 1

特許請求の範囲 1

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

【納付金額】

【提出物件の目録】 【物件名】

【物件名】

【物件名】 【物件名】



# 【魯類名】特許請求の範囲

#### 【請求項1】

金属製のチューブの端末に円錐状に拡がるフレア部を形成し、フレアナットを締め込む ことにより、前記フレア部を接続すべき相手方部材の座面に押圧するようにしたチューブ のフレア形端末構造において、

前記フレア部の外周曲面の曲率半径Rを当該チューブの肉厚tよりも小さくなるように 当該フレア部を加工してなることを特徴とするチューブのフレア形端末構造。

#### 【請求項2】

前記フレア部の外周曲面は、前記フレアナットからの押圧力が作用する首下平面部に連続し、前記フレア部の内周面の谷底頂点が前記首下平面部に重なり合う位置にあることを 特徴とする請求項1に記載のチューブのフレア形端末構造。

#### 【請求項3】

前記曲率半径Rは、前記チューブの肉厚tに対して、

0.8 t < R < t

の範囲にあることを特徴とする請求項1または2に記載のチューブのフレア形端末構造。

#### 【請求項4】

金属製のチューブの端末に円錐状に拡がるフレア部を形成し、フレアナットを締め込む ことにより、前記フレア部を接続すべき相手方部材の座面に押圧するようにしたチューブ のフレア形端末構造において、

前記フレア部の外周曲面が、前記フレアナットからの押圧力が作用する首下平面部に連続し、

前記首下平面部から前記チューブの先端までの距離L(公差含む)が、

 $L1 \le L \le L2$ 

であることを特徴とするチューブのフレア形端末構造。

#### ここで、

L1=  $((D1-D3)/2+r)/\tan(\alpha/2)+t/\sin(\alpha/2)+t$ L2=  $((D2-D3)/2-t)/\tan(\alpha/2)+t/\sin(\alpha/2)+t$ 

D1: チューブ外径  $\alpha:$  フレア開き角

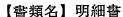
D2:フレア部最外径 t:チューブ肉厚

D3:フレア部先端内径

r:首下平面部からチューブ外周に連続する曲面の曲率半径

#### 【請求項5】

前記チューブは、外径が6mm以上のチューブであることを特徴とする請求項1乃至4のいずれかの項に記載のチューブのフレア形端末構造。



【発明の名称】チューブのフレア形端末構造

# 【技術分野】

[0001]

本発明は、自動車などのブレーキ回路でフレア形管継手に用いられるチューブのフレア 形端末構造に関する。

# 【背景技術】

[0002]

フレア形管継手は、チューブの端末を拡げたフレア部を利用した管継手で、油圧回路の 配管の接続に広く利用されている。この種のフレア形管継手の従来例として特許文献1に 開示されているものを図5に示す。

# [0003]

この図5において、参照番号10はチューブ、11は接続相手のニップルを示す。チューブ10の端末には、フレア加工により円錐状に拡げられたフレア部12が形成されている。ニップル11の開口部の内周面には、フレア部12が押し付けられる座部13が形成されている。

#### [0004]

チューブ10には、スリーブ14が遊嵌しており、このスリーブ14には先端はフレア部12に当接する押圧部になっている。スリーブ14にはフレアナット15が外嵌している。ニップル11の外周面には、雄ねじ16が形成され、この雄ねじ16にフレアナット15が螺合するようになっている。したがって、フレアナット15を締め付けると、スリーブ14の押圧部がフレア部12を押圧して、このフレア部12をニップル12の座部13に対して押し付けるのでシールが効くようになっている。

# [0005]

従来のフレア形管継手に用いられるチューブ10では、その外側面が相手方の座部のシート面になじむように弾性変形してシールが効くようにするために、フレア部12に膨らみをもたせる構造が採用されており、このようなフレア部の仕様は、ISOの規格にもなっている。

【特許文献1】特開平11-315976号公報

#### 【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

#### [0006]

しかしながら、従来のフレア形管継手では、フレア部を弾性変形させてその弾性力でシート面に密着させるという構造になっているため、例えば、フレアナットを締め込み過ぎたような場合には、フレア部の接触面積が増える結果接触圧が低下しシール性能が低下することがある。このため、フレアナットの締め方によってシール性が変わったり、高圧配管ではシール性が不十分になるなどの問題があった。

#### [0007]

そこで、本発明の目的は、前記従来技術の有する問題点を解消し、フレア部の弾性変形によらずに高いシールを得るようにし、しかも、フレア部の加工性も良好な構造としたチューブのフレア形端末構造を提供することにある。

#### 【課題を解決するための手段】

#### [0008]

前記の目的を達成するために、請求項1に係る発明は、金属製のチューブの端末に円錐状に拡がるフレア部を形成し、フレアナットを締め込むことにより、前記フレア部を接続すべき相手方部材の座面に押圧するようにしたチューブのフレア形端末構造において、前記フレア部の外周曲面の曲率半径Rを当該チューブの肉厚tよりも小さくなるように当該フレア部を加工してなることを特徴とするものである。

# 【発明の効果】

[0009]





本発明によれば、フレア部の剛性を高めることにより、フレア部の弾性変形によらずに 髙いシールを得るようにし、しかも、フレア部の加工性も良好な構造とし、シール性と加 工性を両立した高いシール性能を得ることができる。

# 【発明を実施するための最良の形態】

# [0010]

以下、本発明によるチューブのフレア形端末構造を提供の一実施形態について、添付の 図面を参照しながら説明する。

図1は、本実施形態によるフレア形端末構造を適用したチューブを油圧シリンダのポー トに接続するフレア形コネクタを示す断面図である。この図1において、参照番号20は 、本実施形態のフレア形端末構造が設けられた金属製のチューブを示し、参照番号21は 、接続相手である油圧シリンダのボディを示す。このボディ21には入口ポート22が開 口し、この入口ポート22は油通路23に通じている。参照番号24がチューブ20の先 端のフレア部で、参照番号25は、テーパのついた座面を示す。

#### [0011]

チューブ20には、フレアナット27が外嵌しており、入口ポート22には、フレアナ ット27の雄ねじが螺合する雌ねじ26が形成されている。したがって、フレアナット2 7を締め付けることで、チューブ20のフレア部24が座面25に押し付けられるように なっている。

# [0012]

フレア部24は、端末を円錐形状に拡げるフレア加工により成形される。本実施形態の フレア部24では、従来のISOの規格に基づいたフレア部をはじめとするフレア部とは 異なる、次の特徴をもっている。

# $[0\ 0\ 1\ 3]$

ここで、図2は、本実施形態のフレア部を拡大して示す断面図である。フレア部24は 、先端部30と、この先端部に連続する曲率半径Rの曲折部32とからなる。曲折部32 の背面側は、フレアナット27からの押圧力が作用する首下平面部33に連続するように なっており、この首下平面部33には、図1に示すように、フレアナット27の先端部が 当接する。そして、首下平面部33には、曲率半径rの曲面が連続してチューブ20の外 周面につながっている。したがって、首下平面部33は、曲率半径Rの曲面と曲率半径r の曲面の間に形成された平坦な面であると定義できる。

#### [0014]

図 2 において、チューブ 2 0 の肉厚を t 、曲折部 3 2 の外周曲面の曲率半径を R として 示す。本実施形態のフレア部24では、曲折部32を曲げ加工する場合に、その曲率半径 Rは、肉厚tよりも小さくなるように加工されている。なお、曲率半径Rは実際の加工を 行なうと、異なる曲率半径をもついくつかの曲面のつらなった曲面となる場合があるので 、その場合、全体として、平均的な曲率半径Rが肉厚tより小さければよい。

#### [0015]

ここで、図4は、図2に示すフレア部24と対照するためのフレア部の比較例を示す図 である。このうち、図4(a)は、曲折部32の外周曲面の曲率半径Rが肉厚tよりも大 きいフレア部24を示し、図4 (b)は、これとは反対に曲率半径Rを肉厚 t に較べてか なり小さくなるように加工したフレア部24を示している。

#### [0016]

図2に示すように、本実施形態のフレア部24の場合、このフレア部24の内周面の谷 部34は、首下平面部33に重なり合う位置にある。これに対して、図4(a)に示すよ うに、曲率半径Rが肉厚tよりも大きい場合には、曲率半径の中心が谷部34の内側にあ って、このため、谷底頂点34 aの位置が首下平面部33の外縁よりも外側にくることに なる。このため、フレアナット27を締め付けた場合に、首下平面部33に作用する荷重 により、曲折部32が弾性的につぶれる方向の変形が起こる。

# [0017]

これに対して、図2の本実施形態によるフレア部24の場合、首下平面部33と谷底頂 出証特2005-3017640 点34aの位置が重なり合うため、曲折部32の剛性が高まり、フレアナット27を締め付けても、弾性的につぶれ難くなる。このため、首下平面部33に作用する荷重がフレア部24の先端部30に直接かかり、この先端部30が大きな荷重で座面25に線接触するので、フレア部24がつぶれて面接触する場合よりも格段にシール性能を向上させることができる。

# [0018]

一方、図4 (b) に示すように、曲率半径Rが肉厚tよりも相当程度小さい場合には、 首下平面部33の内縁よりも内側に谷部34の谷底頂点34a位置がくるため、理屈の上 では、曲折部32の剛性は高く、つぶれなくなるが、実際には、このような曲率に加工を することは曲折部32そのものがつぶれて割れが発生するため望ましくない。

# [0019]

この点、本発明では、それぞれ外径 6.35 mm、8 mmの鋼材製チューブについて加工を試みた結果、曲率半径 R は、チューブ 20 の肉厚 t に対して、最小限 0.8 t 以上であれば、加工性の点で全く問題がなく、公差その他を考慮すると、6 mm以上の外径があれば、問題がないと考えられる。

# [0020]

次に、図3は、曲率半径Rと肉厚tの関係に加えて、フレア部24の首下平面部33から先端部30までの距離Lとの関係を示す。本実施形態のフレア部24によれば、曲率半径Rが肉厚tよりも小さくなっていることに加えて、首下平面部33からチューブ20の先端部30までの距離Lが、

#### $L1 \le L \le L2$

であれば、剛性と加工性を両立する上で好適である。

#### [0021]

ここで、L1は、図3(b)に示すフレア部24における首下平面部33からチューブ20の先端部30まで距離であり、L2は、図3(a)に示すフレア部24における首下平面部33からチューブ20の先端部30まで距離である。

#### [0022]

図2において、

D1:チューブ外径 α:フレア開き角

D2:フレア部最外径 t:チューブ肉厚

D3:フレア部先端内径

·r: 首下平面部からチューブ外周に連続する曲面の曲率半径とすれば、

L1= 
$$((D1-D3)/2+r)/\tan(\alpha/2)+t/\sin(\alpha/2)+t$$
 ... (1)

L2= 
$$((D2-D3)/2-t)/\tan(\alpha/2)+t/\sin(\alpha/2)+t$$
 ... (2)

の関係がある。

# [0023]

図3 (a) に示したフレア部24では、曲率半径Rは、肉厚tと等しく、かつ首下平面部33の外縁に谷底頂点34aの位置が重なっている場合である。

#### [0024]

チューブ20の先端部30において、端面30aの幅をA、この端面30aの端から谷 底頂点34aまでの距離をB、端面30aから谷底頂点34aまでの距離をCとする。

# [0025]

先端部30の端面30aは軸方向と平行であるとすると、

$$L2 = A + B + t \qquad \cdots \quad (3)$$

である。



チューブ20の中心から谷底頂点34aまでの距離はD2/2-tであり、チューブ20の中心から端面30aまでの距離は、D3/2であるから、端面30aから谷底頂点34aまでの距離をCは、

$$C = D2/2 - t - D3/2$$
  
=  $(D2-D3)/2 - t$ 

である。

一方、

 $A = t \sin(\alpha/2)$ 、 $B = C \tan(\alpha/2)$  であるから、これらのA、B、Cを(3) 式に代入すると(1) 式のL2が成り立つことがわかる。

[0026]

図3 (b)は、曲率半径Rは、肉厚tよりも小さく、かつ首下平面部33の内縁に谷底頂点34aの位置が重なっている場合である。

[0027]

図3(a)の場合と同様に、A、B、Cを考えると、

 $L1 = A + B + t \qquad \cdots \quad (4)$ 

である。

首下平面部33の内縁からチューブ20に連続する曲面の曲率半径をrとすると、 チューブ中心から首下平面部33の内縁までの距離Eは、

D1/2+r であるから、

C = E - D3/2 = (D1-D3)/2 + r

である。

そうすると、 $A = t \sin(\alpha/2)$ 、 $B = C \tan(\alpha/2)$  であるのは図3(a)の場合と同じだから、(2)式のL1が成り立つことがわかる。

[0028]

なお、実際にフレア部を加工する場合には、以上のような (1) 式、 (2) 式が厳密に成り立つものはなく、公差を含んで近似的に成り立てばよい。

#### 【図面の簡単な説明】

[0029]

- 【図1】本発明によるチューブのフレア形端末構造の一実施形態を示す縦断面図。
- 【図2】本実施形態によるチューブのフレア形端末構造の詳細図。
- 【図3】本発明によるチューブのフレア形端末構造における曲率半径Rと肉厚tと首下平面部から先端までの距離Lの関係を示す図。
- 【図4】本発明によるチューブのフレア形端末構造において、曲率半径Rが肉厚tより大きい場合(図4(a))、曲率半径Rが肉厚tに対して小さすぎる場合(図4(b))を示す詳細図。
- 【図5】従来のフレア形管継手を示す断面図。

#### 【符号の説明】

[0030]

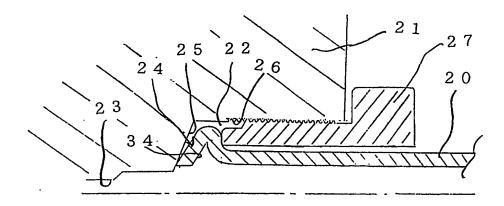
- 20 チューブ
- 21 油圧シリンダのボディ
- 22 入口ポート
- 23 油通路
- 24 フレア部
- 25 座面
- 27 フレアナット
- 30 先端部
- 3 2 曲折部
- 33 首下平面部
- 3 4 谷部
- 34a 谷底頂点

ページ: 5/E

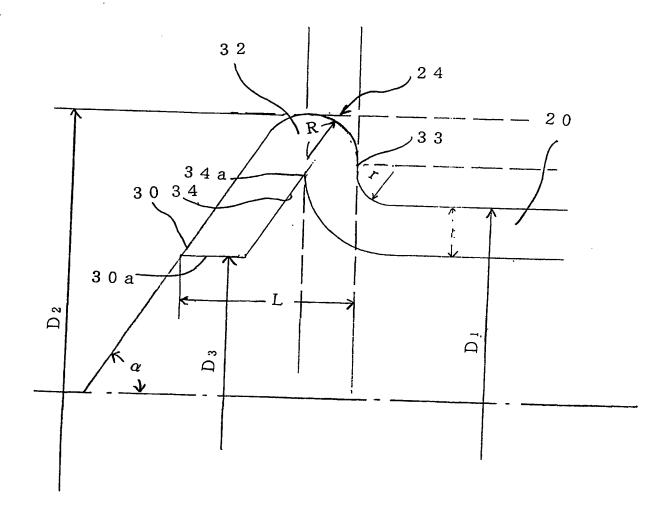
R 曲折部の曲率半径 t チューブの肉厚



【曹類名】図面 【図1】

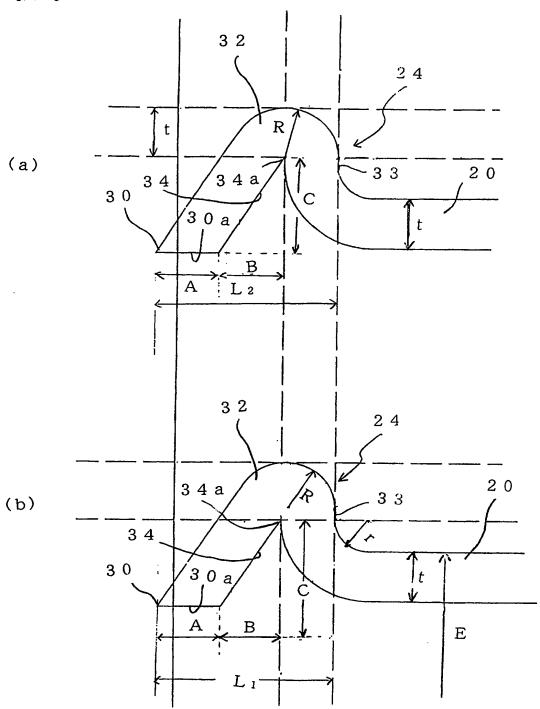


【図2】



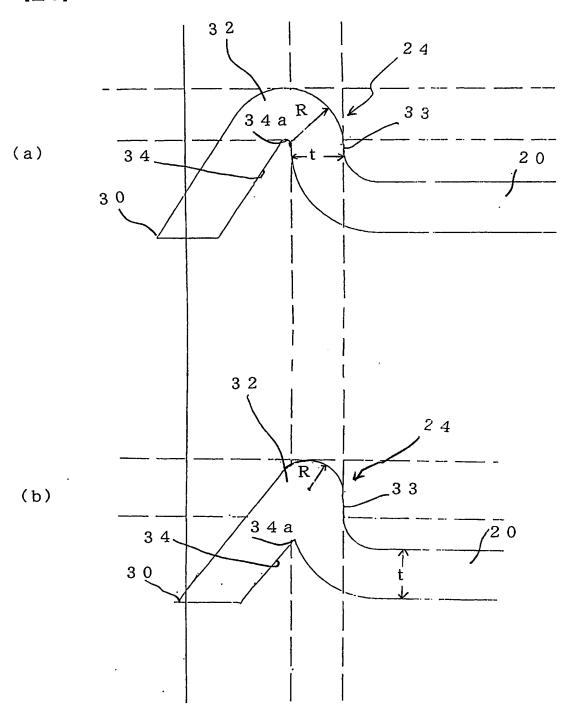


【図3】



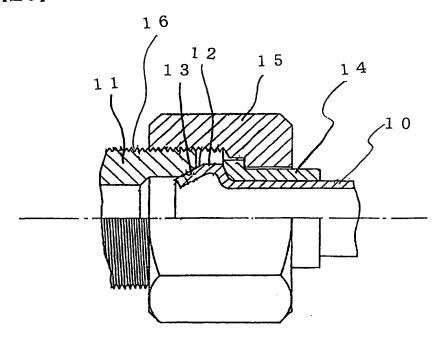


【図4】





【図5】





# 【書類名】要約書

【要約】

【課題】 フレア部の弾性変形によらずに高いシールを得るようにし、しかも、フレア部の加工性との両立を図る。

【解決手段】 金属製のチューブ20の端末に円錐状に拡がるフレア部24を形成し、フレアナット27を締め込むことにより、フレア部24を接続すべき相手方部材21の座面25に押圧するようにしたチューブのフレア形端末構造において、フレア部24の外周曲面の曲率半径Rをチューブ20の肉厚tよりも小さくなるようにフレア部を加工する。

【選択図】 図1

特願2004-019812

出願人履歴情報

識別番号

[390039929]

1. 変更年月日

1994年 1月14日

[変更理由]

住所変更

住所

茨城県古河市本町4丁目2番27号

氏 名 三桜工業株式会社

# Document made available under the **Patent Cooperation Treaty (PCT)**

International application number: PCT/JP05/000885

International filing date:

25 January 2005 (25.01.2005)

Document type:

Certified copy of priority document

Document details:

Country/Office: JP

Number:

2004-019812

Filing date: 28 January 2004 (28.01.2004)

Date of receipt at the International Bureau: 17 March 2005 (17.03.2005)

Remark:

Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)

